

IN THE U.S. PATENT AND TRADEMARK OFFICE

Applicant(s): WEBER, Heinz et al.

Application No.:

Filed: June 22, 2001

Group:

For: KOMPENSATION THERMISCH OPTISCHER EFFEKTE

11033 U.S. PRO
09/886385
06/22/01

Assistant Commissioner for Patents
Box Patent Application
Washington, D.C. 20231

June 22, 2001
2360-0342P-SP

Sir:

LETTER

Under the provisions of 35 USC 119 and 37 CFR 1.55(a), the applicant hereby claims the right of priority based on the following application(s):

Country

EUROPEAN PATENT OFFICE

Application No.

00 810 551.2

Filed

06/23/00

A certified copy of the above-noted application(s) is(are) attached hereto.

If necessary, the Commissioner is hereby authorized in this, concurrent, and future replies, to charge payment or credit any overpayment to deposit Account No. 02-2448 for any additional fees required under 37 C.F.R. 1.16 or under 37 C.F.R. 1.17; particularly, extension of time fees.

Respectfully submitted,

BIRCH, STEWART, KOLASCH & BIRCH, LLP

By: *Richard Anderson* #40,439
CHARLES GORENSTEIN
Reg. No. 29,271
P. O. Box 747
Falls Church, Virginia 22040-0747

Attachment
(703) 205-8000
/kw

THIS PAGE BLANK (USPTO)



Europäisches
Patentamt

European
Patent Office

Office européen
des brevets

WEBER, Heinz et al.
June 22, 2001
BSKB, LLP
(703) 205-8000
2360-0342 P
10f11

Bescheinigung

Certificate

Attestation

Die angehefteten Unterlagen stimmen mit der ursprünglich eingereichten Fassung der auf dem nächsten Blatt bezeichneten europäischen Patentanmeldung überein.

The attached documents are exact copies of the European patent application described on the following page, as originally filed.

Les documents fixés à cette attestation sont conformes à la version initialement déposée de la demande de brevet européen spécifiée à la page suivante.

1033 U.S. PTO
09/886385
06/22/01

Patentanmeldung Nr. Patent application No. Demande de brevet n°

00810551.2

Der Präsident des Europäischen Patentamts:
Im Auftrag

For the President of the European Patent Office
Le Président de l'Office européen des brevets
p.o.

I.L.C. HATTEN-HECKMAN

DEN HAAG, DEN
THE HAGUE,
LA HAYE, LE
08/06/01

THIS PAGE BLANK (USPTO)



Europäisches
Patentamt

European
Patent Office

Office européen
des brevets

**Blatt 2 der Bescheinigung
Sheet 2 of the certificate
Page 2 de l'attestation**

Anmeldung Nr.:
Application no.: **00810551.2**
Demande n°:

Anmeldetag:
Date of filing: **23/06/00**
Date de dépôt:

Anmelder:
Applicant(s):
Demandeur(s):
Universität Bern
3012 Bern
SWITZERLAND

Bezeichnung der Erfindung:
Title of the invention:
Titre de l'invention:

In Anspruch genommene Priorität(en) / Priority(ies) claimed / Priorité(s) revendiquée(s)

Staat: State: Pays:	Tag: Date: Date:	Aktenzeichen: File no. Numéro de dépôt:
---------------------------	------------------------	---

Internationale Patentklassifikation:
International Patent classification:
Classification internationale des brevets:
H01S3/08, H01S3/00, G02F1/35

Am Anmeldetag benannte Vertragstaaten:
Contracting states designated at date of filing: AT/BE/CH/CY/DE/DK/ES/FI/FR/GB/GR/IE/IT/LI/LU/MC/NL/PT/SE/ES
Etats contractants désignés lors du dépôt:

Bemerkungen:
Remarks:
Remarques:

FOR TITLE SEE PAGE ONE OF DESCRIPTION.

THIS PAGE BLANK (USPTO)

5

10

Verfahren zur Kompensation thermisch optischer Effekte, Einheit hierzu und An-
ordnung mit einer derartigen Kompensationseinheit

15

Technisches Gebiet

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Kompensation optisch thermischer Effekte gemäß dem Oberbegriff des Patentanspruchs 1, eine optische Einheit hierzu gemäß dem 20 Oberbegriff des Patentanspruchs 4 sowie eine optische Anordnung gemäß dem Oberbegriff des Patentanspruchs 10.

Stand der Technik

Werden optische Elemente erwärmt, so ändern sich in der Regel deren optische Eigenschaften (Brechungsindex, äussere Kontur), was Veränderungen der Phasenfront 25 eines in solchen Elementen geführten Strahles zur Folge hat (thermische Linse, thermische Doppelbrechung). Thermisch optische Effekte sind vorzugsweise bei optischen Hochleistungsoszillatoren äußerst störend, da sie die Strahlqualität des zu erzeugenden Hochleistungslaserstrahls verschlechtern (Strahlverformung, Spannungsdoppelbrechung,

- 2 -

Strahlabweichungen usw.). Die thermische Linsenwirkung und die optischen Aberrationen werden durch anisotrope Temperaturverteilungen im optischen Medium hervorgerufen.

Ein Beispiel zur Elimination thermisch optischer Effekte in insbesondere kontinuierlich arbeitenden Hochleistungs-CO₂-Laserresonatoren wird in der Veröffentlichung

5 A.V. Kudryashov, "Intracavity Laser Beam Control", SPIE Conf. on Laser Resonator II, San Jose, Calif., Seite 32 – 40; 1999 angegeben. Die Kompensation wird hier aktiv mittels einer sogenannten adaptiven Optik vorgenommen. Die adaptive Optik ist ein in seiner Oberflächenkontur verstellbarer Spiegel im gefalteten Strahlengang innerhalb des Resonators. Die Verstellung wird mit elektrisch ansteuerbaren piezoelektrischen Keramiken 10 vorgenommen. Für die Regelung der Ansteuerung wird ein geringer Teil der Ausgangsstrahlung ausgekoppelt, durch eine Blende geführt und auf einen Thermosensor gegeben. Je nach empfangener Strahlungsleistung werden dann die einzelnen "Spiegelemente" über eine Regelschaltung derart angesteuert, dass sich eine Spiegelverformung ergibt, welche Oberflächenverformungen der anderen optischen Komponenten kompensiert. Eine 15 analoge adaptive Verstellung einer Spiegeloberfläche in einem gefalteten Strahlengang im Resonator ist in L. Flath, J. An, J. Brase, C. Varrano, C.B. Dane, S. Fuchs, R. Hurd, M. Kartz, R. Sawvel; "Development of Adaptive Resonator Techniques for High-Power Lasers", Veröffentlichung zur Konferenz "Workshop an Adaptive Optics for Industry and Medicine", Durham (GB); Seite 163-168; 12.-16. Juli 1999 beschrieben.

20 Die Verformung eines Laserresonatorspiegels zur Kompensation ist in N. Kugler, A. Vazquez, H. Laabs, H. Weber; "High-Power Solid-State Laser with Birefringence Compensation and Adaptive Resonator Mirror"; Veröffentlichung zur Konferenz "Workshop an Adaptive Optics for Industry and Medicine", Durham (GB); Seite 149-154; 12-16 Juli 1999 beschrieben.

25 Anstatt die Oberflächenkrümmungen von optischen Komponenten, insbesondere von Spiegeln aktiv gesteuert zu verändern, können im Laserresonator zur Kompensation thermischer Effekte am aktiven Element auch Linsen in der Resonatorachse verschoben werden. Derartige Anordnungen sind in St. Jackel, I. Moshe, R. Lavi; "High Performance Oscillators Employing Adaptive Optics Comprised of Discrete Elements"; SPIE Conf. on 30 Laser Resonator II, San Jose, Calif., Seite 42 – 49; 12-16. Juli 1999; beschrieben.

Eine Kombination von mehreren, in ihrer optischen Wirkung steuerbar n Elementen in einem Laserresonator sind ebenfalls möglich. So werden in I. Moshe, S. Jackel;

- 3 -

"Enhanced Correction of Thermo-Optical Aberrations in Laser Oscillators", SPIE Conf. on Laser Resonator II, San Jose, Calif., Seite 181-186; 12.-16. Juli 1999 eine in ihrem Abstand zum Laserresonatorspiegel geregelt verstellbare Linse mit je einem Faraday-Rotator vor und hinter dem aktiven Medium eingesetzt.

5 Aus der DE-A 197 14 175 ist eine im gesamten Bereich einer Pumpleistung wirkende Kompensation der thermischen Linse im Laser-Medium bekannt. Die Kompensation der thermischen Linse wurde dadurch erreicht, dass ein Teil des Pumplichts selbst bei einem longitudinal gepumpten aktiven Medium mit seiner variierenden Leistung genutzt wurde, um ein entsprechendes die thermische Linse im aktiven Medium kompensierendes 10 optische Element zu schaffen. Dieses Element war entweder ein modifizierter Einkoppelspiegel oder ein als Linse mit negativer (im Falle einer negativen thermischen Linse im Laser-Medium positiver) Brennweite wirkendes zusätzlich eingeführtes Element. Als Element könnte auch ein geeignetes gasförmiges oder flüssiges Medium, welches sich in einer geeigneten Küvette befand, verwendet werden. Neben der Pumplichtstrahlung 15 könnte auch ein Teil der erzeugten Laserleistung zur Kompensation durch ein entsprechendes Element des Resonators geschickt werden.

Weitere Beispiele sind in der US-A 5 386 427, der US-A 5 751 750, der US-A 3 662 281, der US-A 3 609 584, der US-A 3 577 098 und der US-A 4 848 881 beschrieben.

20 Aufgabe der Erfindung

Aufgabe der Erfindung ist es, gegenüber dem bekannten Stand der Technik eine bedeutend wirkungsvollere Kompensation der oben beschriebenen, durch radiale Temperaturgradienten in optischen Komponenten hervorgerufene optische Änderungen zu erreichen.

25 Lösung der Aufgabe

Die obengenannte Aufgabe wird dadurch gelöst, indem im Gegensatz zum Stand der Technik die unterschiedlichen Funktionen der Absorption (Erwärmung), der radialen Wärmeleitung (zur Erzeugung einer leistungsabhängigen Temperaturverteilung) und die thermische Dispersion (zur Erzeugung einer thermischen Linse) auf verschiedene, d. h. 30 mehrere Elemente mit unterschiedlichen Materialien verteilt wird. Gegenüber

dem Stand der Technik müssen nun nicht alle Funktionen von ein- und demselben Element erfüllt werden.

In Gegensatz zum Stand der Technik wird hier auf einen direkten Wärmeübergang durch innige Berührung zwischen einer optischen Komponente und dem Kompensationsmedium abgestellt. In bevorzugter Weise ist man bestrebt, in der optischen Komponente und im Kompensationsmedium eine annähernd gleiche radiale Wärmeverteilung zu erreichen.

Als Kompensationsmedium werden Materialien verwendet, welche keine oder nur vernachlässigbar geringe mechanischen Scherkräfte übertragen können. Derartige Materialien sind Flüssigkeiten, Gele und Gase.

Die Vorteile der Erfindung und deren Anwendungsbereiche ergeben sich aus der nachfolgenden Beschreibung.

Kurze Beschreibung der Zeichnungen

Anschließend werden Beispiele des erfindungsgemäßen Verfahrens sowie des erfindungsgemäßen Gegenstands an Hand der Figuren erläutert. Es zeigen:

Fig. 1 eine schematische Darstellung eines Laserresonators als optische Anordnung mit einer kompensierenden optischen Einheit und

Fig. 2 eine Variante zur Darstellung in Figur 1, wobei hier ein aktives Lasermedium in Teilelemente aufgespalten ist und gleich zwischen diesen Elementen die optische Kompensation vorgenommen wird.

Wege zur Ausführung der Erfindung

Der in Figur 1 dargestellte beispielsweise Laserresonator 1 ist als symmetrischer Resonator mit zwei parallelen Spiegeln 3a und 3b aufgebaut. Im Laserresonator 1 ist ein Laserstab 5 als aktives Medium, zwei Linsen 7a und 7b und die erfindungsgemäße optische Einheit 9 angeordnet. Der Laserstab 5 wird, wie durch die Pfeile 11a und 11b schematisch angedeutet, transversal optisch gepumpt. Durch dieses Pumpen wird der Laserstab 5 in seinem Inneren erwärmt. An seinem Äusseren wird er gekühlt. Es bildet sich so mit ein Temperaturgradient im Laserstab 5 aus; eine sogenannte thermische Linse hat sich gebildet. Die Brückkraft dieser thermischen Linse ändert sich mit der eingestrahlten Pumpenergie und der erzeugten Laserstrahlung, was wiederum zu Veränderungen in der

- 5 -

Schwingungsform des Laserresonators führt und sich dann wieder auf die erzeugte Strahlungslistung und deren Moden auswirkt. Ein derartiges Verhalten ist äusserst unerwünscht.

In dem in **Figur 1** skizzierten Laserresonator 1 werden die beiden Linsen **7a** und **7b** zur optimalen Überlagerung der thermischen Linse im Laserstab **5** mit jener in der Einheit **9** eingesetzt.

Die zur thermischen Kompensation verwendete Einheit **9** besteht hier aus zwei seitlich gekühlten, optisch transparenten zylindrischen Stäben **13a** und **13b** und einem schmalen Kompensationsraum **15** mit einem Kompensationsmedium **16**. Der Kompensationsraum **15** erstreckt sich senkrecht zur optischen Achse **14** des mit dem Laserstab **5** erzeugten Strahlenganges. Als Kompensationsmedium kann eine Flüssigkeit oder ein Gel verwendet werden. Als Kompensationsmaterialien können Wasser, deuteriertes Wasser oder optische Flüssigkeiten und Gele, wie beispielsweise vorzugsweise für den sichtbaren Spektralbereich OCF-446, OCF-452, OCF-463, OC-431 A-LVP, OC-440, OC-459, OC-462, OCK-433, Ock-451 verwendet werden. Diese Produkte werden beispielsweise von der Firma Nye Optical Products hergestellt. Für den an den sichtbaren Bereich anschließenden längerwelligen Spektralbereich wird man vorzugsweise volldeuterierte, chlorierte und fluorierte Gele oder Flüssigkeiten verwenden. Andere Flüssigkeiten und Gele können selbstverständlich verwendet werden. Es können auch Gase mit geeigneten optischen und thermischen Eigenschaften (Brechungsindex, thermische Dispersion) verwendet werden. Die Vorteile von Flüssigkeiten und Gelen sind eine sehr ausgeprägte negative thermische Dispersion (dn/dT) und das Ausbleiben von thermisch induzierter Doppelbrechung, da keine durch thermische Ausdehnung verursachte Druckgradienten entstehen können. Diese Kompensationsmedien übertragen keine mechanischen Scherkräfte. Für den Volumenausgleich bei einer thermischen Beaufschlagung des Kompensationsmediums ist ein Ausdehnungsraum **19** vorgesehen.

Die Stäbe **13a** und **13b** sowie auch das Kompensationsmedium **16** werden aussen durch eine Halterung **17** gekühlt. Als Stabmaterial kommt Glas oder noch besser ein doppelbrechender Kristall zur Vermeidung von thermisch induzierter Depolarisation in Frage. Ein doppelbrechender Kristall als Stab **13a** bzw. **13b** ist insbesondere dann von Vorteil, wenn der Laserstab **5** ebenfalls doppelbrechend ist. Die kristallographischen Achsen sind aufeinander auszurichten.

Das Erwärmen des Mediums 16 geschieht nun zu einem kleinen Teil durch Absorption eines geringen Teils der transmittierenden Laserstrahlung (Restabsorption) und zum anderen grösseren Teil durch Wärmeleitung aus den benachbarten Stäben 13a und 13b in das Medium 16 hinein. Die Stäbe ihrerseits werden durch eine Absorption eines kleinen Teils der sie durchstrahlenden Laserstrahlung erwärmt. Man könnte auch zusätzlich Wärme transversal von einer Heizquelle einstrahlen. Damit auch im Kompensationsmedium 16 eine zur Kompensation geeignete leistungabhängige Linse entsteht, muss sich darin eine leistungsabhängige Temperaturverteilung einstellen. Dies bedingt, dass die Wärmeleitung vorwiegend transversal aus dem Material heraus stattfinden muss (quer zur Achse 14 der Strahlausbreitung). Besonders bei in Strahlausbreitungsrichtung schmalen Kompensationsmedien würde eine vorwiegende Kühlung über die Stirnflächen dazu führen, dass eine sich einstellende Temperaturverteilung vor allem durch die Intensitätsverteilung des transmittierten Strahls und nur in geringem Maß durch dessen Leistung beeinflusst wird. Dieser Vorgang wird in der Einheit 9 vermieden, indem das kompensierende Medium zwischen durch eine geringe Absorption des transmittierten Laserstrahls erwärmt und radial gekühlten Stäben 13a und 13b angeordnet ist. Die gewünschte leistungsabhängige Temperaturverteilung wird nun durch die Heiz-, Kühl- und Wärmeleitprozesse in den Stäben 13a und 13b erzeugt und durch einen Wärmekontakt auf das Kompensationsmedium 16 übertragen. Anstatt nur die Stäbe 13a und 13b zu heizen, kann die Erwärmung durch eine geringe Strahlungsabsorption im Kompensationsmedium 16 erfolgen. Unabhängig davon, ob die Erwärmung vorwiegend durch Absorption im Kompensationsmedium 16 oder in den Stäben 13a und 13b erzeugt wird, stellt sich dank dem Wärmekontakt vom Kompensationsmedium 16 zu den benachbarten Stäben 13a und 13b und der radialen Kühlung der Stäbe 13a und 13b die gewünschte leistungsabhängige Linse ein. Im Gegensatz zum Stand der Technik werden hier die unterschiedlichen Funktionen der Absorption (Erwärmung), der radialen Wärmeleitung (zur Erzeugung einer leistungsabhängigen Temperaturverteilung) und der thermischen Dispersion (zur Erzeugung der thermischen Linse) auf verschiedene Elemente mit unterschiedlichen Materialeigenschaften verteilt und müssen nicht alle von ein und demselben Element erfüllt sein.

Durch Mischen verschiedener Materialien (z. B. Wasser und schweres Wasser) und durch Auswahl einer geeigneten Dicke d des Kompensationsraumes 15 kann die Stärke der entstehenden Linse und allenfalls die Absorption optimiert werden. Durch eine Kühlung des Umfangs d r Stäbe 13a und 13b mit einer sie umschließenden Halterung 17,

welche ebenfalls das Kompensationsmedium 16 aussen kühlt, entsteht eine leistungsabhängige, radial abnehmende Temperaturverteilung, welche wegen der thermischen Dispersion des Kompensationsmediums 16 zu einer leistungsabhängigen Linse führt. Aufgrund der geringen Dickenabmessung des Kompensationsraums 15 ist Wärmeverteilung 5 im Kompensationsmedium 16 annähernd gleich zu derjenigen in den benachbarten Stäben 13a und 13b.

Vorzugsweise haben das Kompensationsmedium 16 und die Stäbe 13a und 13b denselben Brechungsindex. Hiermit wird erreicht, dass an den Grenzflächen zwischen Stabstirnfläche und Kompensationsmedium 16 keine Fresnel-Reflexionen auftreten und 10 eine Verformung aufgrund der thermischen Ausdehnung der Stäbe 13a und 13b zu keiner Linsenwirkung führt. Die Fresnel-Reflexionen könnte man zwar durch eine Antireflexbeschichtung unterdrücken, was jedoch eine Verteuerung der Einheit 9 nach sich ziehen würde. Die oben angeführten Flüssigkeiten und Gele sind besonders geeignet, da ihr Brechungsindex eingestellt werden kann.

15 Der Kompensationsraum 15 kann zwei plan-parallele Grenzflächen (Stirnflächen der Stäbe 13a und 13b) haben. Es kann aber auch eine spezielle Formung vorgenommen werden, damit auch die im Laserstab 5 auftretenden höheren Aberrationen der thermischen Linse adaptiv kompensiert werden.

Bei einer ausreichend hohen thermischen Dispersion des Kompensationsmediums 16 kann die Dicke d des Kompensationsraums 15 so klein gewählt werden, dass 20 keine Konvektion entsteht. Eine Konvektion würde nämlich zu Schlieren führen. Die Konvektion kann durch eine geeignete Wahl der Viskosität vermieden werden, was bei den oben erwähnten Materialien durch geeignete Zusätze möglich ist.

In Figur 1 sind Angaben zur Anordnung der einzelnen Komponenten eingetragen. 25 Der Laserstab 5 ist hier ein Nd:YAG mit einem Brechungsindex von $n_L = 1,82$, einer Länge $L_L = 50$ mm und einem Durchmesser von 4 mm. Die eine Stirnfläche des Laserstabes 5 hat von dem einen Resonatorspiegel 3a einen achsialen Abstand von $Z - L_L/2n_L$. Z ist die Distanz zwischen einem Resonatorspiegel 3a bzw. 3b und der Hauptebene der thermischen Linse. Die Größe von Z beeinflusst die Modengrösse und den Stabilitätsbereich des 30 Laserresonators 1. $Z = 80$ mm. Die Brennweite F jeder Linse 7a und 7b ist 100 mm. Die optische Einheit 9 hat eine axiale Länge L_K von 20 mm. Die Stäbe 13a und 13b sind aus Glas mit einem Brechungsindex von $n_K = 1,5$ und einem Durchmesser von 4 mm. Die Dik-

- 8 -

ke **d** des Kompensationsraumes 15 ist kleiner als 2 mm. Als Kompensationsmedium 15 ist hier OCF-446 verwendet worden.

Wählt man die Dicke **d** grösser, muss auch die Viskosität des Kompensationsmediums erhöht werden, damit keine Konvektion mit Schlierenbildung erfolgt.

5 Eine längere Strecke **Z** ergibt einen grösseren Modendurchmesser der erzeugten Laserstrahlung und damit eine bessere Strahlqualität, was durch eine zusätzlich im Resonator plazierte Linse erreicht werden kann. Die Distanzen **Z** zwischen Resonatorspiegel 3a bzw. 3b und der Hauptebene der thermischen Linse muss links und rechts im Resonator 1 nicht gleich gewählt werden. Auch müssen die beiden Resonatorspiegel 3a und
10 3b nicht plan ausgebildet sein; sie können auch gewölbt sein. Es handelt sich hier lediglich um eine von vielen Ausführungsvarianten, wobei alle optischen Komponenten variierbar sind.

Die Stäbe 13a und 13b können selbstverständlich auch einen quadratischen, quaderförmigen, regel- oder unregelmäßig vieleckig ausgebildeten Querschnitt haben. Auch
15 kann sich die Querschnittskontur über der Stablänge verändern. Die Stablänge kann grö-
ßer als die Stabquerdimension, aber auch bedeutend kleiner als diese sein (z. B. dünne Scheibe).

Anstelle eines Festkörperstabes 5 als aktives Medium kann auch ein anderes Ver-
stärkermedium (Entladungsröhre [Gaslaser], Flüssigkeit [Farbstofflaser], ...) eingesetzt
20 werden. Auch ist die Kompensation optisch thermischer Effekte nicht auf Laserresonato-
ren beschränkt; sie kann auch bei auf nichtlinearen optischen Prozessen beruhenden Me-
chanismen (Frequenzverdoppelung, parametrische Verstärkung und Oszillation, ...) ver-
wendet werden

In Figur 2 ist eine weitere Ausführungsvariante eines Laserresonators 29 darge-
25 stellt, wobei hier ein Laserstab in mehrere kleine Teilstäbe 30a bis 30d unterteilt worden
ist, zwischen denen dann eine Kompensation vorgenommen wird. In Analogie zu Figur 1
besteht nun eine optische Einheit 34a bis 34c zur Kompensation jeweils aus den beiden
benachbarten optisch transparenten Festkörpern, d. h. den Teilstäben 30a und 30b, 30b
und 30c sowie 30c und 30d. Zwischen den Stirnseiten der benachbarten Teilstäbe ist
30 dann das Kompensationsmedium 39 angeordnet. Die Teilstäbe 30a bis 30d sind aussen
mit einer Kühlung 31 versehen, welche gleichzeitig das Kompensationsmedium 39 in d

- 9 -

Kompensationseinheiten 34a bis 34c mit dessen Halterungen 35 kühlt. Die Resonator-
spiegel sind hier mit 37a und 37b gekennzeichnet.

Durch die Erwärmung in den Laserstäben und das seitliche Kühlen, stellt sich in
den Teilstäben 30a bis 30d eine leistungsabhängige Temperaturverteilung und damit eine
5 leistungsabhängige positive thermische Linse ein. Diese Temperaturverteilung in den Teilstäben
30a bis 30d überträgt sich durch den Wärmekontakt zwischen den Stirnflächen der
Teilstäbe 30a bis 30d auf das Kompensationsmedium, hier mit 39 gekennzeichnet. Hier-
durch entsteht in den Kompensationsräumen 41a bis 41c durch das dort befindliche Kom-
pensationsmedium 39 eine negative thermische Linse, welche die positive thermische
10 Linse der Teilstäbe 30a bis 30c kompensiert. Im Kompensationsmedium ist hier weder
eine Absorption der Laserstrahlung noch der Pumpstrahlung notwendig.

Für die Laserstäbe wird vorzugsweise intrinsisch doppelbrechendes Material, wie
z. B. Nd:YVO₄ verwendet. Es tritt dann weder in den Teilstäben 30a bis 30c noch im Kom-
pensationsmedium störende thermisch induzierte Doppelbrechung auf. Die optische Ach-
15 se der Teilstäbe 30a bis 30c wird senkrecht zur Resonatorachse 43 ausgerichtet. Um ei-
ne, allfällige aufgrund der Anisotropie des Materials der Teilstäbe 30a bis 30c verursachte
Asymmetrie der thermischen Linse auszumitteln, werden die Teilstäbe so angeordnet,
dass in benachbarten Teilstäben die optischen Achsen jeweils um 90° zueinander ver-
dreht sind. Zusätzlich könnte man dann zwischen den einzelnen Teilstäben 30a bis 30c
20 die Polarisation der transmittierten Laserstrahlung durch geeignete optische Elemente
ebenfalls um 90° drehen. Auf diese Weise kann die Verstärkung der Laserstrahlung opti-
miert werden (Anisotropie der Kristalle). Als Alternative könnten zusätzlich auch die Stirn-
flächen der Teilstäbe gewölbt ausgebildet werden.

Vorzugsweise wird man hier die Dicke der Kompensationsräume 41a bis 41c deut-
25 lich unter 1 mm ausbilden. Die Länge der Teilstäbe kann einige Millimeter bis einige Zen-
timeter bei einem typischen Stabdurchmesser von 4 mm sein. Z wird man typischerweise
zwischen 20 mm und 100 mm wählen.

Was oben bezüglich der Wärmeübertragung und der Geometrie für die Stäbe 13a
bzw. 13b ausgeführt worden ist, gilt sinngemäß auch für die Teilstäbe 30a bis 30d.

30 In den Figuren 1 und 2 ist ein transversales Pumpen des Laserstabs 5 bzw. 30a
bis 30d dargestellt. Selbstverständlich können auch ein longitudinales Pumpen oder ande-

- 10 -

re Anregungsmechanismen (Gasentladung, HF-Anregung, gasdynamische, elektronische, elektrische Anregung, Elektronenkanone, ...) des Lasermediums verwendet werden.

Patentansprüche

1. Verfahren zur Kompensation thermisch optischer Effekte im Strahlengang einer optischen Komponenten enthaltenden Anordnung, **dadurch gekennzeichnet**, dass zur optischen Kompensation im Strahlengang wenigstens zwei unterschiedliche Materialeigenschaften aufweisende optische Elemente (13a, 13b, 16; 30a-30d, 41a-41c) im Zusammenspiel verwendet werden und zur Kompensation eine Erwärmung mittels Strahlungsabsorption, eine Wärmeleitung zur Erzeugung einer leistungsabhängigen Temperaturverteilung und/oder eine thermische Dispersion zur Erzeugung einer thermischen Linse auf die unterschiedlichen Elemente (13a, 13b, 16; 30a-30d, 41a-41c) verteilt wird.
2. Verfahren nach Anspruch 1, **dadurch gekennzeichnet**, dass eines der optischen Elemente (13a, 13b, 16; 30a-30d, 41a-41c) als ein keine mechanischen Scherkräfte übertragendes, optisch transparentes Kompensationsmedium (16; 39) im Strahlengang (14; 43) beidseits in Berührungskontakt mit einem ebenfalls optisch transparenten Festkörper (13a, 13b; 30a-30d) als weiteres Element gebracht wird und das weitere Element (13a, 13b; 30a-30d) eine vorgegebene Strahlungsrestabsorption hat, wobei dessen radiales Erwärmungsmuster durch den Berührungskontakt in das Kompensationsmedium (16; 39) zur Kompensation thermisch optischer Effekte in den anderen optischen Komponenten (5, 7a, 7b; 30a-30d) bzw. der angrenzenden Festkörper (13a, 13b; 30a-30d) eingeprägt wird.
3. Verfahren nach Anspruch 2, insbesondere zur Kompensation thermisch optischer Effekte in einem Laserresonator, **dadurch gekennzeichnet**, dass das weitere Element eine vorgegebene Restabsorption für die Laserstrahlung im Strahlengang, vorzugsweise für die Pumplichtstrahlung hat und in bevorzugter Weise das Kompensationsmedium (16; 39) und die angrenzenden Festkörper (13a, 13b; 30a-30d) an ihrem

- 12 -

Umfang, insbesondere in gleichem radialen Abstand von der Achse (14; 43) des Strahlengangs, vorzugsweise umschliessend, auf gleiche Temperatur gekühlt werden.

4. In den Strahlengang (14; 43) einer optischen Anordnung (1; 29) einbringbare optische Einheit (9; 34a-34c) für eine Kompensation thermisch optischer Effekte vom im Strahlengang der Anordnung vorhandener optischer Komponenten (5, 7a, 7b; 30a-30d) zur Durchführung des Verfahrens nach einem der Ansprüche 1 bis 3, gekennzeichnet durch wenigstens zwei unterschiedliche Materialeigenschaften aufweisende, für die Kompensation wirksam zusammen spielende optische Elemente (13a, 13b, 16; 30a-30d, 41a-41c) im Strahlengang, auf die zur Kompensation eine Erwärmung mittels Strahlungsabsorption, eine Wärmeleitung zur Erzeugung einer leistungsabhängigen Temperaturverteilung und/oder eine thermische Dispersion zur Erzeugung einer thermischen Linse in bevorzugt unterschiedlicher Einwirkung (13a, 13b, 16; 30a-30d, 41a-41c) verteilbar ist.

15

5. Optische Einheit nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, dass ein Element als ein optischer Kompensationsraum (15; 41a-41c) ausgebildet ist, der mit einem keine mechanischen Scherkräfte übertragenden, optisch transparenten Kompensationsmedium (16; 39) gefüllt, insbesondere vollständig gefüllt ist, und beidseits zum Kompensationsraum (15; 41a-41c) angeordnete, optisch transparente Festkörper (13a, 13b; 30a-30d) als weiteres Element mit einer Strahlungsrestabsorption, mit denen das Kompensationsmedium (16; 39) einen derart engen thermischen Kontakt aufweist, dass ein guter Wärmeübergang von den Festkörpern (13a, 13b; 30a-30d) zum Kompensationsmedium (16; 39) gewährleistet ist.

25

6. Optische Einheit (9; 34a-34c) nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, dass der Kompensationsraum (15; 41a-41c) sich senkrecht zur optischen Achse (14; 43) des Strahlenganges, insbesondere in einer zur Achse des Strahlengangs radialsymmetrischen Ausbildung, erstreckt.

7. Optische Einheit (9; 34a-34c) nach Anspruch 5 oder 6, **dadurch gekennzeichnet**, dass die zur optischen Achse (14; 43) des Strahlengangs radiale Ausdehnung des Kompensationsraums (15; 41a-41c) derjenigen der benachbarten Festkörper (13a, 13b; 30a-30d) angepasst ist, bevorzugt gleich gewählt ist.
5
8. Optische Einheit (9; 34a-34c) nach einem der Ansprüche 5 bis 7 **gekennzeichnet durch** einen Ausdehnungsraum (19), der mit dem Kompensationsraum (15; 41a-41c) verbunden ist, in den das Kompensationsmedium (16; 39) bei einer thermischen Be-
10 aufschlagung einen Volumenausgleich vornehmen kann.
9. Optische Einheit (9; 34a-34c) nach einem der Ansprüche 5 bis 8, **dadurch gekenn- zeichnet**, dass die dem Kompensationsmedium (16; 39) unmittelbar benachbarten Festkörper (13a, 13b; 30a-30d) mit einer kühlenden Halterung (17; 35) gehalten sind,
15 welche vorzugsweise den gesamten Mantel des Festkörpers (13a, 13b; 30a-30d) im innigen Wärmekontakt vollständig umschliesst.
10. Optische Anordnung (29) mit einer optischen Einheit (9; 34a-34c) nach einem der An- sprüche 3 bis 9 zur Erzeugung oder Verstärkung einer Strahlung mit wenigstens ei-
20 nem optisch aktiven Medium (30a-30d), **dadurch gekennzeichnet**, dass das aktive Medium in Teilmedien (30a-30d) unterteilt ist, zwischen den Teilmedien (30a-30d) als ein optisches Element ein mit einem Kompensationsmedium (39) gefüllter Kompensa- tionsraum (41a-41c) als weiteres optisches Element der optischen Einheit (34a-34c) angeordnet ist und jedes Teilmedium (30a-30d) als optisch transparenter Festkörper
25 der Einheit (34a-34c) wirkt.

THIS PAGE BLANK (USPTO)

- 14 -

Zusammenfassung

Das Verfahren zur Kompensation thermisch optischer Effekte im Strahlengang einer optischen Komponenten enthaltenden Anordnung verwendet zur optischen Kompensation im Strahlengang wenigstens zwei unterschiedliche Materialeigenschaften aufweisende optische Elemente (30a-30d, 41a-41c) im Zusammenspiel. Zur Kompensation wird eine Erwärmung mittels Strahlungsabsorption, eine radiale Wärmeleitung zur Erzeugung einer leistungsabhängigen Temperaturverteilung und/oder eine thermische Dispersion zur Erzeugung einer thermischen Linse auf die unterschiedlichen Elemente verteilt.

10

Figur 2

THIS PAGE BLANK (USPTO)

1/1

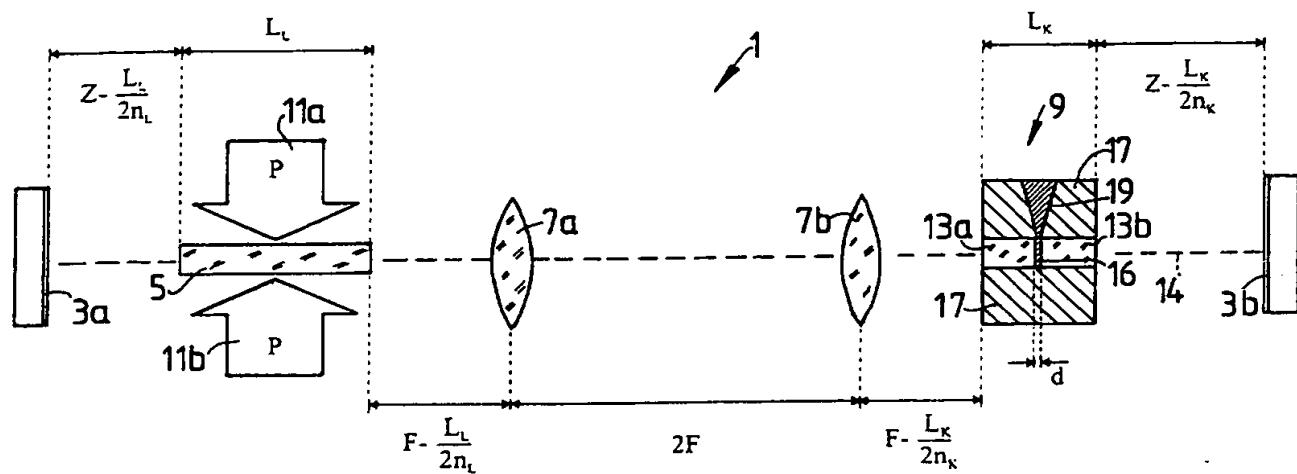
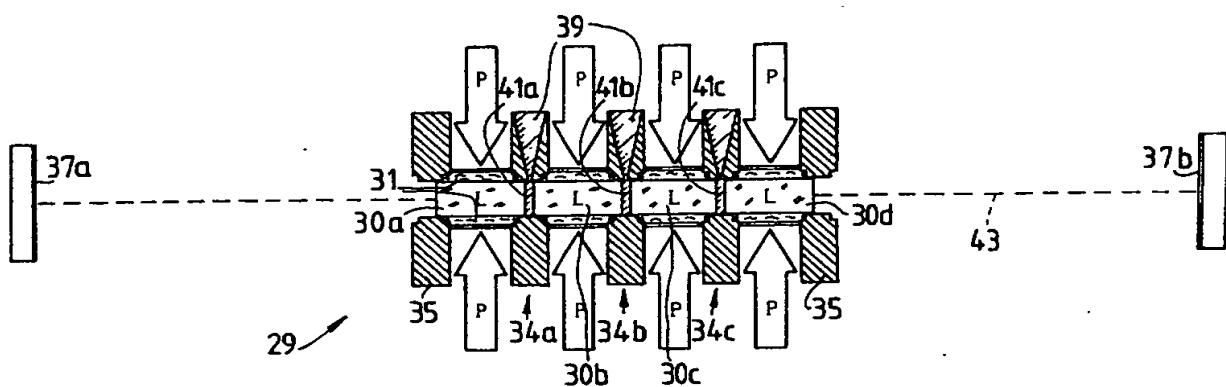


Fig. 1

Fig. 2



THIS PAGE BLANK (USPTO)